# Rec'd PCT/PT® 2 8 SEP 2004

# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

PCT/JP 2004/004802

10/509601

01. 4. 2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2003年 4月 2日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-099623

[ST. 10/C]:

[JP2003-099623]

出 願 人
Applicant(s):

セイコーエプソン株式会社

RECEIVED

2.7 MAY 2004

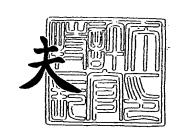
WIPO PCT

PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 5月13日

今井康



【書類名】 特許願

【提出日】 平成15年 4月 2日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 G02C 7/06

G02C 13/00

【発明者】

【住所又は居所】 長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコーエプソン株

式会社内

【氏名】 加賀 唯之

【特許出願人】

【識別番号】 000002369

【氏名又は名称】 セイコーエプソン株式会社

【代理人】

【識別番号】 100095728

【弁理士】

【氏名又は名称】 上柳 雅誉

【連絡先】 0266-52-3528

【選任した代理人】

【識別番号】 100107076

【弁理士】

【氏名又は名称】 藤綱 英吉

【選任した代理人】

【識別番号】 100107261

【弁理士】

【氏名又は名称】 須澤 修

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 013044

【納付金額】 21,000円

# 【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 0109826

【プルーフの要否】 要

【書類名】

明細書

【発明の名称】 累進多焦点レンズ及びその設計方法

【特許請求の範囲】

【請求項1】 異なる屈折力を備えた遠用部及び近用部と、これらの間で屈 折力が累進的に変化する累進部とを備えた累進屈折面を眼球側の屈折面又は物体 側の屈折面に有する視力補正用の累進多焦点レンズにおいて、

前記眼球側の屈折面又は物体側の屈折面が、所望の視力補正特性を発揮するこ とのみを目的として設定されたオリジナル累進屈折面と、所望の乱視矯正特性を 発揮することのみを目的として設定されたオリジナルトーリック面とが合成され た合成屈折面であり、

物体側から眼球側に前記累進屈折面の中心を通る軸を2軸、前記オリジナルト ーリック面の乱視軸方向をx軸、z軸とx軸とに直交する軸をy軸としたとき、 前記オリジナル累進屈折面の近似曲率Cp、x軸方向の曲率Cx、y軸方向の曲 率Cyを用いて、前記合成屈折面の任意の点P(xp, yp, zp)における前 記値 z p が、次の式(1)で表されることを特徴とする累進多焦点レンズ。

# 【数1】

$$z_{p} = \frac{(c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2}}{1 + \sqrt{1 - \frac{((c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2})^{2}}{x^{2} + y^{2}}} \dots (1)$$

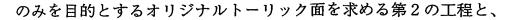
【請求項2】 請求項1記載の累進多焦点レンズにおいて、

前記合成屈折面が設けられた面と反対側の眼球側の屈折面又は物体側の屈折面 が、球面又は回転対称非球面であることを特徴とする累進多焦点レンズ。

【請求項3】 異なる屈折力を備えた遠用部及び近用部と、これらの間で屈 折力が累進的に変化する累進部とを備えた累進屈折面を眼球側の屈折面又は物体 側の屈折面に有する視力補正用の累進多焦点レンズの設計方法において、

前記眼球側の屈折面又は物体側の屈折面が視力補正特性を発揮することのみを 目的とするオリジナル累進屈折面を求める第1の工程と、

前記眼球側の屈折面又は物体側の屈折面が所望の乱視矯正特性を発揮すること



前記眼球側の屈折面又は物体側の屈折面として、所望の視力補正特性を発揮することのみを目的として設定されたオリジナル累進屈折面と、所望の乱視矯正特性を発揮することのみを目的として設定されたオリジナルトーリック面とが合成された合成屈折面を求める第3の工程と

## を有し、

前記第3の工程が、物体側から眼球側に前記累進屈折面の中心を通る軸をz軸、前記オリジナルトーリック面の乱視軸方向をx軸、z軸とx軸とに直交する軸をy軸としたとき、前記オリジナル累進屈折面の近似曲率Cp、x軸方向の曲率 Cx、y軸方向の曲率Cyを用い、前記合成屈折面の任意の点P(xp,yp,zp)における前記値zpを、次の式(1)から求めることを特徴とする累進多焦点レンズの設計方法。

#### 【数2】

$$z_{p} = \frac{(c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2}}{1 + \sqrt{1 - \frac{((c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2})^{2}}{x^{2} + y^{2}}}...(1)$$

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

#### 【発明の属する技術分野】

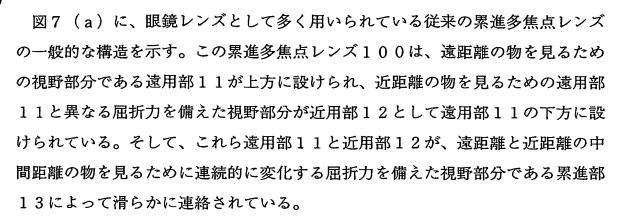
本発明は、視力補正能力と乱視矯正能力とを有する累進多焦点レンズ及びその設計方法に関する。

[0002]

#### 【従来の技術】

累進多焦点レンズは、屈折力の異なる2つの視野部分と、これらの間で屈折力が累進的に変わる視野部分とを備えたレンズであり、これらの視野部分に境目がなく外観的に優れ、さらに、1つのレンズで異なる屈折力の視野を得ることができる。このため、老視などの視力の補正機能を備えた眼鏡レンズとして多く用いられている。

[0003]



#### [0004]

眼鏡用に用いられる単板のレンズにおいては、図7(b)に示すように、眼球側の屈折面2と、注視する物体側の屈折面3の2つの屈折面によって眼鏡レンズに要求される全ての性能、例えば、ユーザーの度数に合った頂点屈折力、乱視を矯正するための円柱屈折力、老視を補正するための加入屈折力、さらには斜位を矯正するためのプリズム屈折力などを付与する必要がある。このため、図7(b)に示すように、従来の累進多焦点レンズ100aにおいては、これら遠用部11、近用部12及び累進部13を構成するために連続的に変化する屈折力を与える累進屈折面14が物体側の屈折面3に形成され、眼球側の屈折面2は乱視矯正用のトーリック面15などとして用いられている。

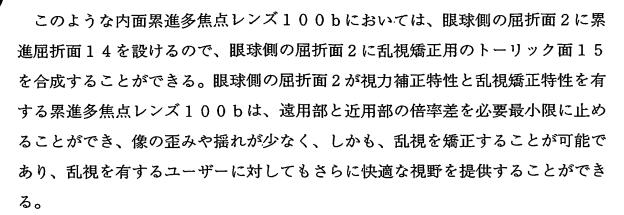
#### [0005]

このような従来構造の累進多焦点レンズ100aに対し、本出願人は、累進多 焦点レンズの遠用部11と近用部12の倍率の変動に起因する像の揺れや歪みを 改善できる累進多焦点レンズを提供することを目的として、累進多焦点レンズの 倍率に与える累進屈折面の配置に着目し、累進屈折面を眼球側の屈折面2に形成 したいわゆる内面累進多焦点レンズ100bを開発した。この発明に関しては特 許文献1に記載されている。

#### [0006]

この特許文献1に記載されている内面累進多焦点レンズ100bは、遠用部と 近用部における倍率の差を縮小でき、これに起因する像の揺れや歪みを大幅に低 減できる。

#### [0007]



#### [0008]

眼球側の屈折面 2 に視力補正特性と乱視矯正特性とが付加された累進多焦点レンズ 1 0 0 b は、眼球側の屈折面が所望の視力補正特性を発揮することのみを目的として累進屈折面(以降においてはオリジナル累進屈折面)を求める第 1 の工程と、眼球側の屈折面が所望の乱視矯正特性を発揮することのみを目的としてトーリック面(以降においてはオリジナルトーリック面)を求める第 2 の工程と、累進多焦点レンズの眼球側の屈折面を、オリジナル累進屈折面及びオリジナルトーリック面から求める第 3 の工程とを有する設計方法を用いることにより設計することができる。

#### [0009]

上述した特許文献1では、第3の工程において、オリジナル累進屈折面とオリジナルトーリック面とを一体化する合成式が提案されている。

#### $[0\ 0\ 1\ 0]$

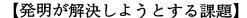
特許文献1で提案された合成式を用いて眼球側の屈折面2に累進屈折面14とトーリック面15を合成した累進多焦点レンズ100bにおいては、従来の累進多焦点レンズ100aと同様に、主注視線16のほぼ全域にわたって乱視矯正を目的とした視力補正能力が害されることがなく、しかも非点収差が非常に安定して確保できることが認められる。

[0011]

【特許文献1】

WO97/19382

[0012]



しかしながら、トーリック面とは、ある子午面内では最大の屈折力を持ち、それに直角な子午面では最小の屈折力を持つ、互いに直交する断面での曲率半径を異にした表面と定義されるが、最大の屈折力を有する子午面及び最小の屈折力を有する子午面のそれぞれの断面形状は円弧であり、これらの間の曲面形状は、特に決められていない。即ち、トーリック面の面形状の種類は無限に存在するといえる。特許文献1で提案された合成式は、計算が比較的容易であるという利点があるものの、トーリック面の形状を x 軸方向の曲率と y 軸方向の曲率とがそれぞれ一定であるとみなして合成しているに過ぎない。

#### [0013]

従って、トーリック面の面形状を表す他の合成式を提供することにより、より 優れた乱視矯正能力を有する累進屈折面とトーリック面との合成屈折面を提供で きる可能性がある。

#### [0014]

本発明は、上記事情に鑑みてなされたもので、累進屈折面とトーリック面とを 合成する新規な合成式を提供することにより、視力補正能力と乱視矯正能力とを 同一の屈折面に備える新規な累進多焦点レンズを提供することを目的とする。

## [0015]

また、本発明は、かかる累進多焦点レンズの設計方法を提供することを目的とする。

#### [0016]

#### 【課題を解決するための手段】

本発明の累進多焦点レンズは、乱視軸方向の断面と乱視軸方向と直交する方向の断面がそれぞれ円弧であるトーリック面のそれぞれの円弧間の補間を曲率をサインカーブで分布させる式を用い、これと累進面とを合成する合成式(1)を用いて得られた合成屈折面を眼球側の屈折面又は物体側の屈折面に有するものである。

#### [0017]

このような累進多焦点レンズは、所望の視力補正特性を発揮することのみを目



的として累進屈折面(以降においてはオリジナル累進屈折面)を求める第1の工程と、所望の乱視矯正特性を発揮することのみを目的としてトーリック面(以降においてはオリジナルトーリック面)を求める第2の工程と、曲率をサインカーブで分布させて円弧間を補間したオリジナルトーリック面とオリジナル累進屈折面とを合成する合成式(1)から合成屈折面を求める第3の工程とを有する設計方法を用いることにより設計することができる。

## [0018]

従って、請求項1記載の発明は、異なる屈折力を備えた遠用部及び近用部と、これらの間で屈折力が累進的に変化する累進部とを備えた累進屈折面を眼球側の屈折面又は物体側の屈折面に有する視力補正用の累進多焦点レンズにおいて、前記眼球側の屈折面又は物体側の屈折面が、所望の視力補正特性を発揮することのみを目的として設定されたオリジナルトーリック面とが合成された合成屈折面であり、物体側から眼球側に前記累進屈折面の中心を通る軸をz 軸、記オリジナルトーリック面の乱視軸方向をx 軸、z 軸とx 軸とに直交する軸をy 軸としたとき、前記オリジナル累進屈折面の近似曲率x y 東からの曲率x y を期から、物体側から眼球側に前記累進屈折面の近似曲率x y を引きる。

[0019]

【数3】

$$z_{p} = \frac{(c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2}}{1 + \sqrt{1 - \frac{((c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2})^{2}}{x^{2} + y^{2}}} \dots (1)$$

$$[0 \ 0 \ 2 \ 0]$$

請求項2記載の発明は、請求項1記載の累進多焦点レンズにおいて、前記合成 屈折面が設けられた面と反対側の眼球側の屈折面又は物体側の屈折面が、球面又 は回転対称非球面であることを特徴とする累進多焦点レンズを提供する。

[0021]

請求項3記載の発明は、異なる屈折力を備えた遠用部及び近用部と、これらの間で屈折力が累進的に変化する累進部とを備えた累進屈折面を眼球側の屈折面又は物体側の屈折面に有する視力補正用の累進多焦点レンズの設計方法において、

[0022]

## 【数4】

$$z_{p} = \frac{(c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2}}{1 + \sqrt{1 - \frac{((c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2})^{2}}{x^{2} + y^{2}}} \dots (1)$$

[0023]

#### 【発明の実施の形態】

以下、本発明の累進多焦点レンズ及びその設計方法の実施の形態について説明 するが、本発明は以下の実施の形態に限定されるものではない。

[0024]

本発明の累進多焦点レンズは、異なる屈折力を備えた遠用部及び近用部と、これらの間で屈折力が累進的に変化する累進部とを備えた累進屈折面を眼球側の屈折面又は物体側の屈折面に有する。



図1 (a) に示すように、本発明の累進多焦点レンズ1は、遠距離の物を見るための視野部分である遠用部11が上方に設けられ、近距離の物をみるために遠用部11と異なる屈折力を備えた視野部分が近用部12として遠用部11の下方に設けられている。そして、これら遠用部11と近用部12が、遠距離と近距離の中間距離の物を見るために連続的に変化する屈折力を備えた視野部分である累進部13によって滑らかに連絡されている。

#### [0026]

本発明の累進多焦点レンズでは、これらの遠用部11、近用部12及び累進部13を備える累進屈折面14を、図1(b)に示すように、物体側の屈折面3(凸面、外面ともいう)に設けた外面累進多焦点レンズ1aとしてもよい。あるいは、図1(c)に示すように、累進屈折面14を眼球側の屈折面2(凹面、内面ともいう)に設けた内面累進多焦点レンズ1bとしてもよい。

#### [0027]

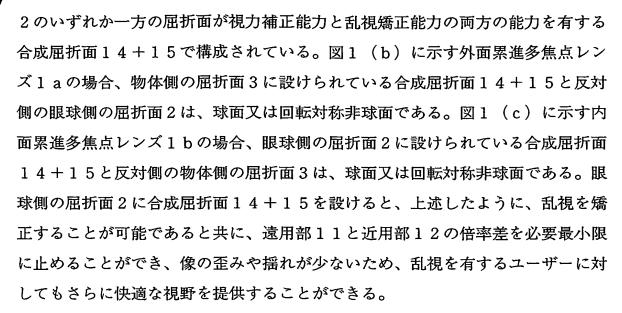
内面累進多焦点レンズ1 b は、外面に累進屈折面1 4 を有する累進多焦点レンズ1 a と比較して、遠用部1 1 と近用部1 2 における倍率の差を縮小でき、これに起因する像の揺れや歪みを大幅に低減できる。眼球側の屈折面 2 に累進屈折面の曲率を付与すると、主注視線16に沿った累進屈折面の曲率(曲率半径の逆数)は、遠用部11と比較し近用部12の方が小さくなる。また、遠用部11においては少なくとも一部の領域で累進屈折面の曲率が主注視線16から離れるに従って小さくなっており、また、近用部11においては少なくとも1部の領域で累進屈折面の曲率が主注視線16から離れるに従って大きくなる。

#### [0028]

さらに、累進屈折面14としては、主注視線16上において累進屈折面を構成する上での非点収差を最小限とすることが望ましく、そのためには、主注視線16の少なくとも1部の領域で、累進屈折面の曲率は直交する2方向の曲率が等しくなるようにすることが望ましい。

#### [0029]

本発明の累進多焦点レンズ1においては、物体側の屈折面3と眼球側の屈折面



#### [0030]

このような一方の屈折面が視力補正能力と乱視矯正能力の両方の能力を有する 累進多焦点レンズの設計は、所望の視力補正特性を発揮することのみを目的とし て設定された累進屈折面(以降においてはオリジナル累進屈折面)を求める第1 の工程と、眼球側の屈折面2又は物体側の屈折面3が所望の乱視矯正特性を発揮 することのみを目的として設定されたトーリック面(以降においてはオリジナル トーリック面)を求める第2の工程と、オリジナル累進屈折面及びオリジナルト ーリック面から合成式を用いて合成屈折面を求める第3の工程とで行うことがで きる。

#### [0031]

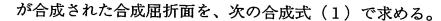
第1の工程では、ユーザーの老視の程度や眼鏡の使い方などの状況に合わせた パラメータによってオリジナル累進屈折面を求め、その結果を座標あるいは曲率 などとして記憶する。

#### [0032]

第2の工程では、乱視軸に沿った断面と乱視軸と直交する方向の断面がそれぞれ円弧である円弧間の補間方法として曲率をサインカーブで分布させた面形状を 想定して、オリジナルトーリック面を求める。

#### [0033]

そして、第3の工程では、オリジナル累進屈折面とオリジナルトーリック面と



[0034]

【数5】

$$z_{p} = \frac{(c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2}}{1 + \sqrt{1 - \frac{((c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2})^{2}}{x^{2} + y^{2}}} \dots (1)$$

[0035]

ここで、図1(b)、(c)及び(d)に示すように、眼鏡装用状態において、物体側から眼球側に累進屈折面の中心を通る軸をz軸、オリジナルトーリック面の乱視軸方向をx軸、z軸とx軸とに直交する軸をy軸としたとき、z<sub>p</sub>は物体側又は眼球側の屈折面の垂直方向のz座標を示す。物体側の屈折面3に対しては物体側の屈折面3とz軸が交わる点を原点に、眼球側の屈折面2に対しては眼球側の屈折面2とz軸が交わる点を原点とする。

[0036]

曲率Cpは、オリジナル累進屈折面の任意の点 $P(x_p, y_p, z_p)$ における近似曲率であり、曲率Cxはx軸方向の曲率、曲率Cyはy軸方向の曲率である。近似曲率Cpとしては、例えば半径方向の平均曲率を採用することができ、オリジナル累進屈折面上の任意の点 $P(x_p, y_p, z_p)$ を含みz軸(レンズ中心または内側頂点(0, 0, 0)を通る)に垂直なxy平面において、点Pと回転対称にある点 $P'(-x_p, -y_p, -z_p)$ 及び内側頂点(0, 0, 0)又は外側頂点(0, 0, 0)の3点を通る円の半径の逆数を用いる。

[0037]

次に、上記合成式(1)の算出手順について説明する。図2に示すような、0度,180度,360度の時、x軸方向の曲率Cxとなり、90度,270度の時、y軸方向の曲率Cyとなるようなサインカーブによる補間を考える。このときの式は

[0038]

【数6】

$$c(\theta) = c_y + \left(\frac{1 + \cos 2\theta}{2}\right)(c_x - c_y)$$

[0039]

となる。この式を変形する。

[0040]

【数7】

$$c(\theta) = c_y + \left(\frac{1 + \cos^2 \theta - \sin^2 \theta}{2}\right)(c_x - c_y) = c_y + \left(\frac{\cos^2 \theta + \sin^2 \theta + \cos^2 \theta - \sin^2 \theta}{2}\right)(c_x - c_y)$$

$$= c_y + \left(\frac{2\cos^2 \theta}{2}\right)(c_x - c_y) = c_y + \cos^2 \theta(c_x - c_y) = c_y + c_x \cos^2 \theta - c_y \cos^2 \theta$$

$$= c_x \cos^2 \theta + c_y (1 - \cos^2 \theta) = c_x \cos^2 \theta + c_y \sin^2 \theta$$

[0041]

この式をx、y座標に変換する。

[0042]

【数8】

$$.\cos\theta = \frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}}, \sin\theta = \frac{y}{\sqrt{x^2 + y^2}}$$

[0043]

であるので、次の式(4)が得られる。

[0044]

【数9】

$$c(_{x,y}) = \frac{c_x x^2 + c_y y^2}{x^2 + y^2} ... (4)$$

[0045]

トーリック面として、乱視軸に沿った断面と乱視軸と直交する方向の断面が円

弧である円弧間の補間方法として曲率をサインカーブで分布させる面形状を想定する。z座標は曲率c(x,y)の中心からの距離

[0046]

【数10】

$$\sqrt{x^2+y^2}$$

[0047]

の円弧であるので、円弧を表す次の式(5)で表せる。

[0048]

【数11】

$$z = \frac{c_{(x,y)}(x^2 + y^2)}{1 + \sqrt{1 - c_{(x,y)}^2(x^2 + y^2)}}...(5)$$

[0049]

式(5)に式(4)を代入すると、次の式(6)が得られる。

[0050]

【数12】

$$z = \frac{\left(\frac{c_x x^2 + c_y y^2}{x^2 + y^2}\right)(x^2 + y^2)}{1 + \sqrt{1 - \left(\frac{c_x x^2 + c_y y^2}{x^2 + y^2}\right)^2(x^2 + y^2)}} = \frac{c_x x^2 + c_y y^2}{1 + \sqrt{1 - \frac{(c_x x^2 + c_y y^2)^2}{x^2 + y^2}}} \dots (6)$$

[0051]

この式(6)で表される面形状がオリジナルトーリック面である。  $c_x$ 、  $c_y$  にそれぞれ $C_p$  を合成すると、下記合成式(1)が得られる。

[0052]

【数13】

$$z_{p} = \frac{(c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2}}{1 + \sqrt{1 - \frac{((c_{p} + c_{x})x^{2} + (c_{p} + c_{y})y^{2})^{2}}{x^{2} + y^{2}}} \dots (1)$$

## [0053]

なお、オリジナル累進屈折面と前記オリジナルトーリック面の座標系が乱視軸 の角度axだけずれている場合は、オリジナル累進屈折面の座標系において、以 下の(px, py, pz)における近似曲率Cpを用いればよい。

#### 【数14】

$$px = \cos(ax)x_p - \sin(ax)y_p$$
$$py = \sin(ax)x_p + \cos(ax)y_p$$
$$pz = z_p$$

#### [0055]

上記合成式(1)は、特許文献1で提案された合成式と比較するとやや計算量が多くなる。また、眼球側の屈折面2をこの合成式(1)で表されるトーリック面と累進屈折面とを合成した合成屈折面14+15とした内面累進多焦点レンズ1bは、遠用部と近用部における倍率の差を縮小でき、これに起因する像の揺れや歪みを大幅に低減できる。

#### [0056]

なお、乱視矯正特性を備えたオリジナルトーリック面を構成するためのz座標の値に、視力補正特性を備えたオリジナル累進屈折面を構成するz座標の値を付加して乱視矯正特性を備えた累進屈折面を構成すると、従来の乱視矯正用の累進 多焦点レンズと全く同等の視力の補正と乱視矯正能力は得にくい。

#### [0057]

また、物体側の屈折面又は眼球側の屈折面に累進屈折面を設けた累進多焦点レンズにおいても、基底270度方向のプリズムを付加することにより、薄型化することが可能である。



このように、累進屈折面とトーリック面とを一体化させた累進多焦点レンズの 合成屈折面の座標値を求めた後、この座標値に基づいて、数値制御研磨装置を用 い、物体側の屈折面又は眼球側の屈折面のいずれかを球面又は回転対称非球面と したレンズ成形品の反対側の面を切削、研削、鏡面研磨等で合成屈折面を創成す ることにより、本発明の累進多焦点レンズを製造することができる。

#### [0059]

#### 【実施例】

#### <実施例1>

本例の累進多焦点レンズは、物体側が球面であり、ベースカーブは4.00Dで一定である。トーリック面を合成する前のオリジナル累進屈折面は、眼球側へ設けられ、遠用部の平均面屈折力が4.00D、近用部の平均面屈折力が2.00D、加入度数が2.00Dに設定されている。オリジナルトーリック面は、乱視軸が90度で、球面屈折力Sが-2.00D、円柱屈折力Cが-2.00Dである。これらのオリジナル累進屈折面とオリジナルトーリック面とを合成式(1)を用いて合成屈折面を求めた。また、レンズ中心厚さtが3.0mm、レンズ径dが70.0mmとなっている。

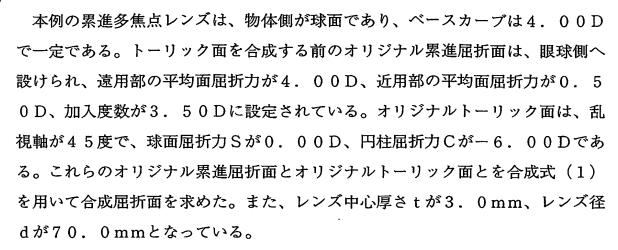
#### [0060]

図3に、実施例1の累進多焦点レンズの眼球側の z 座標値を示す。また、図4 (a)に、従来の外面側に累進面を設け、内面側へトーリック面を設けた外面累 進多焦点レンズの非点収差分布を示す。また、図4 (b)に、同じ累進面とトー リック面を合成式 (1)を用いて合成した合成屈折面を内面側に設けた累進多焦 点レンズの非点収差分布を示す。

#### [0061]

図4から、内面に累進屈折面とトーリック面とを合成式(1)を用いて合成した合成屈折面を有する実施例1の累進多焦点レンズは、物体側に累進面を設け、 眼球側にトーリック面を設けた外面累進多焦点レンズと同等の性能を有することが認められる。

#### <実施例2>



#### [0062]

図5に、実施例2の累進多焦点レンズの眼球側のz座標値を示す。また、図6 (a)に、従来の物体側に累進面を設け、眼球側へトーリック面を設けた外面累進多焦点レンズの非点収差分布を示す。また、図6 (b)に、同じ累進面とトーリック面を合成式(1)を用いて合成した合成屈折面を眼球側に設けた累進多焦点レンズの非点収差分布を示す。

#### [0063]

図6から、眼球側に累進屈折面とトーリック面とを合成式(1)を用いて合成 した合成屈折面を有する実施例2の累進多焦点レンズは、物体側に累進面を設け 、眼球側にトーリック面を設けた外面累進多焦点レンズと同等の性能を有するこ とが認められる。

#### [0064]

#### 【発明の効果】

本発明の累進多焦点レンズは、累進屈折面とトーリック面とを合成した合成屈 折面を有し、物体側又は眼球側のいずれか一方の屈折面に視力補正能力と乱視矯 正能力を付与することができる。

#### [0065]

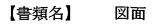
また、本発明の累進多焦点レンズの設計方法は、物体側又は眼球側のいずれか 一方の屈折面に累進屈折面とトーリック面とを合成した合成屈折面を付与した累 進多焦点レンズを設計することができる。

#### 【図面の簡単な説明】

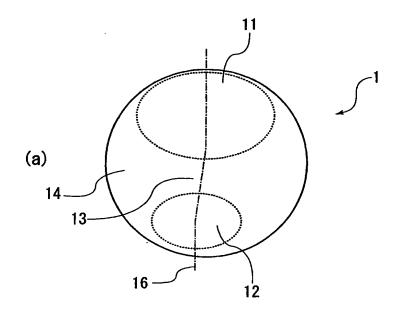
- 【図1】 本発明の累進多焦点レンズの概略構成を示すもので、(a) は正面図、(b) は物体側の屈折面に合成屈折面を付与した断面図、(c) は眼球側の屈折面に合成屈折面を付与した断面図、(d) はx座標が乱視軸と一致することを示す平面図である。
  - 【図2】 曲率をサインカーブで分布させることを説明するグラフである。
- 【図3】 実施例1の累進多焦点レンズの眼球側のz座標値を示す座標の分布図である。
- 【図4】 (a)は、物体側に累進面、眼球側にトーリック面を設けた多焦点レンズの非点収差図、(b)は、眼球側に累進面とトーリック面を合成した実施例1の累進多焦点レンズの非点収差図である。
- 【図5】 実施例2の累進多焦点レンズの眼球側のz座標値を示す座標の分布図である。
- 【図6】 (a)は、物体側に累進面、眼球側にトーリック面を設けた多焦点レンズの非点収差図、(b)は、眼球側に累進面とトーリック面を合成した実施例2の累進多焦点レンズの非点収差図である。
- 【図7】 従来の累進多焦点レンズの概略構成を示すもので、(a) は正面図、(b) は物体側の屈折面に累進屈折面を付与した例の断面図、(c) は眼球側の屈折面に累進屈折面を付与した例の断面図を示す。

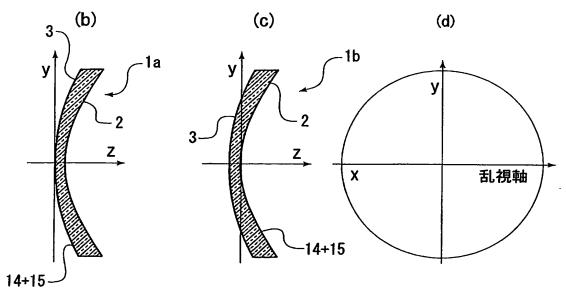
#### 【符号の説明】

1:累進多焦点レンズ、2:眼球側の屈折面、3:物体側の屈折面、11:遠用部、12:近用部、13:累進部、14:累進屈折面、15:トーリック面、16:主注視線

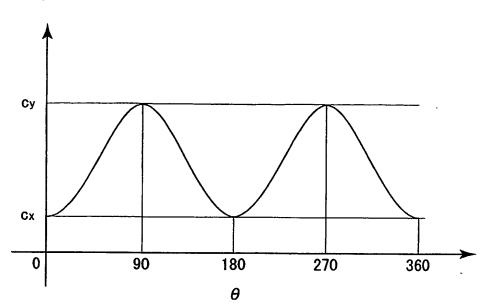


【図1】







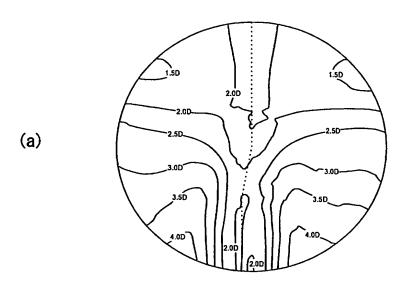




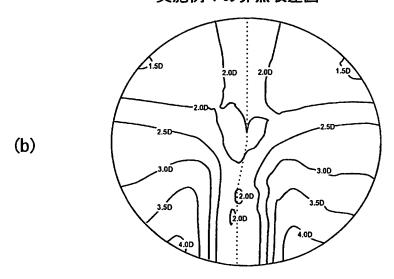
							5.73							
				5.61	4.81	4.34	4.18	4.34	4.81	5.61				
			5.40	4.30	3.51	3.04	2.88	3.04	3.51	4.30	5.40			
/		5.73	4.32	3.23	2.46	1.99	1.84	1.99	2.46	3.23	4.33	5.74		\
	6.63	4.90	3.50	2.41	1.64	1.18	1.03	1.18	1.64	2.42	3.50	4.90	6.64	
	6.01	4.29	2.90	1.83	1.07	0.61	0.46	0.61	1.07	1.83	2.91	4.30	6.03	
	5.61	3.91	2.53	1.47	0.72	0.27	0.11	0.27	0.72	1.47	2.54	3.92	5.64	
7.46	5.42	3.72	2.36	1.32	0.59	0.15	0.00	0.15	0.59	1.33	2.37	3.74	5.45	7.52
	5.42	3.74	2.40	1.38	0.67	0.25	0.11	0.24	0.66	1.38	2.41	3.77	5.47	
	5.62	3.96	2.63	1.63	0.95	0.55	0.42	0.54	0.93	1.63	2.65	4.00	5.69	
	6.03	4.37	3.05	2.07	1.41	1.03	0.90	1.00	1.38	2.07	3.08	4.42	6.12	
\		4.97	3.67	2.70	2.05	1.68	1.54	1.64	2.01	2.69	3.70	5.04	/	
			4.46	3.50	2.85	2.48	2.34	2.44	2.81	3.49	4.50			
				4.46	3.81	3.44	3.30	3.40	3.77	4.46				
							4.42							



# 従来の外面累進、内面トーリックの非点収差図



# 実施例1の非点収差図



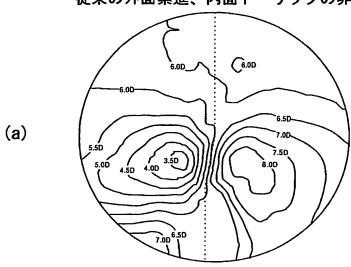


						6.75							
			3.98	4.01	4.32	4.91	5.79	6.99	8.52				
		3.18	2.83	2.74	2.92	3.38	4.12	5.16	6.51	8.18			
	3.13	2.42	1.96	1.76	1.82	2.15	2.76	3.65	4.84	6.33	8.13		
3.85	2.77	1.94	1.37	1.05	0.99	1.20	1.69	2.45	3.49	4.82	6.45	8.38	
3.87	2.67	1.73	1.04	0.61	0.44	0.53	0.90	1.53	2.44	3.63	5.09	6.84	
4.14	2.82	1.77	0.97	0.43	0.15	0.13	0.38	0.89	1.67	2.72	4.03	5.62	
4.62	3.19	2.03	1.14	0.50	0.13	0.00	0.13	0.51	1.15	2.05	3.22	4.66	6.38
5.29	3.75	2.49	1.51	0.81	0.35	0.12	0.12	0.35	0.84	1.60	2.62	3.92	
6.16	4.51	3.15	2.10	1.32	0.80	0.47	0.31	0.39	0.73	1.34	2.23	3.38	
7.27	5.49	4.03	2.88	2.03	1.42	0.98	0.68	0.61	0.81	1.28	2.03	3.06	
	6.70	5.12	3.86	2.92	2.20	1.63	1.21	1.00	1.07	1.41	2.03		
		6.41	5.03	3.96	3.11	2.43	1.89	1.55	1.49	1.71		/.	
	\		6.36	5.15	4.17	3.36	2.70	2.24	2.06				
					-	4.44							
	3.87 4.14 4.62 5.29 6.16	3.85 2.77 3.87 2.67 4.14 2.82 4.62 3.19 5.29 3.75 6.16 4.51 7.27 5.49	3.13 2.42 3.85 2.77 1.94 3.87 2.67 1.73 4.14 2.82 1.77 4.62 3.19 2.03 5.29 3.75 2.49 6.16 4.51 3.15 7.27 5.49 4.03 6.70 5.12	3.18 2.83  3.13 2.42 1.96  3.85 2.77 1.94 1.37  3.87 2.67 1.73 1.04  4.14 2.82 1.77 0.97  4.62 3.19 2.03 1.14  5.29 3.75 2.49 1.51  6.16 4.51 3.15 2.10  7.27 5.49 4.03 2.88  6.70 5.12 3.86  6.41 5.03	3.18 2.83 2.74  3.13 2.42 1.96 1.76  3.85 2.77 1.94 1.37 1.05  3.87 2.67 1.73 1.04 0.61  4.14 2.82 1.77 0.97 0.43  4.62 3.19 2.03 1.14 0.50  5.29 3.75 2.49 1.51 0.81  6.16 4.51 3.15 2.10 1.32  7.27 5.49 4.03 2.88 2.03  6.70 5.12 3.86 2.92  6.41 5.03 3.96	3.18 2.83 2.74 2.92  3.13 2.42 1.96 1.76 1.82  3.85 2.77 1.94 1.37 1.05 0.99  3.87 2.67 1.73 1.04 0.61 0.44  4.14 2.82 1.77 0.97 0.43 0.15  4.62 3.19 2.03 1.14 0.50 0.13  5.29 3.75 2.49 1.51 0.81 0.35  6.16 4.51 3.15 2.10 1.32 0.80  7.27 5.49 4.03 2.88 2.03 1.42  6.70 5.12 3.86 2.92 2.20  6.41 5.03 3.96 3.11	3.98 4.01 4.32 4.91 3.18 2.83 2.74 2.92 3.38 3.13 2.42 1.96 1.76 1.82 2.15 3.85 2.77 1.94 1.37 1.05 0.99 1.20 3.87 2.67 1.73 1.04 0.61 0.44 0.53 4.14 2.82 1.77 0.97 0.43 0.15 0.13 4.62 3.19 2.03 1.14 0.50 0.13 0.00 5.29 3.75 2.49 1.51 0.81 0.35 0.12 6.16 4.51 3.15 2.10 1.32 0.80 0.47 7.27 5.49 4.03 2.88 2.03 1.42 0.98 6.70 5.12 3.86 2.92 2.20 1.63 6.41 5.03 3.96 3.11 2.43 6.36 5.15 4.17 3.36	3.98 4.01 4.32 4.91 5.79  3.18 2.83 2.74 2.92 3.38 4.12  3.13 2.42 1.96 1.76 1.82 2.15 2.76  3.85 2.77 1.94 1.37 1.05 0.99 1.20 1.69  3.87 2.67 1.73 1.04 0.61 0.44 0.53 0.90  4.14 2.82 1.77 0.97 0.43 0.15 0.13 0.38  4.62 3.19 2.03 1.14 0.50 0.13 0.00 0.13  5.29 3.75 2.49 1.51 0.81 0.35 0.12 0.12  6.16 4.51 3.15 2.10 1.32 0.80 0.47 0.31  7.27 5.49 4.03 2.88 2.03 1.42 0.98 0.68  6.70 5.12 3.86 2.92 2.20 1.63 1.21  6.41 5.03 3.96 3.11 2.43 1.89  6.36 5.15 4.17 3.36 2.70	3.98  4.01  4.32  4.91  5.79  6.99  3.18  2.83  2.74  2.92  3.38  4.12  5.16  3.13  2.42  1.96  1.76  1.82  2.15  2.76  3.65  3.85  2.77  1.94  1.37  1.05  0.99  1.20  1.69  2.45  3.87  2.67  1.73  1.04  0.61  0.44  0.53  0.90  1.53  4.14  2.82  1.77  0.97  0.43  0.15  0.13  0.38  0.89  4.62  3.19  2.03  1.14  0.50  0.13  0.00  0.13  0.51  5.29  3.75  2.49  1.51  0.81  0.35  0.12  0.12  0.35  6.16  4.51  3.15  2.10  1.32  0.80  0.47  0.31  0.39  7.27  5.49  4.03  2.88  2.03  1.42  0.98  0.68  0.61  6.70  5.12  3.86  2.92  2.20  1.63  1.21  1.00  6.41  5.03  3.96  3.11  2.43  1.89  1.55  6.36  5.15  4.17  3.36  2.70  2.24	3.98 4.01 4.32 4.91 5.79 6.99 8.52  3.18 2.83 2.74 2.92 3.38 4.12 5.16 6.51  3.13 2.42 1.96 1.76 1.82 2.15 2.76 3.65 4.84  3.85 2.77 1.94 1.37 1.05 0.99 1.20 1.69 2.45 3.49  3.87 2.67 1.73 1.04 0.61 0.44 0.53 0.90 1.53 2.44  4.14 2.82 1.77 0.97 0.43 0.15 0.13 0.38 0.89 1.67  4.62 3.19 2.03 1.14 0.50 0.13 0.00 0.13 0.51 1.15  5.29 3.75 2.49 1.51 0.81 0.35 0.12 0.12 0.35 0.84  6.16 4.51 3.15 2.10 1.32 0.80 0.47 0.31 0.39 0.73  7.27 5.49 4.03 2.88 2.03 1.42 0.98 0.68 0.61 0.81  6.70 5.12 3.86 2.92 2.20 1.63 1.21 1.00 1.07  6.41 5.03 3.96 3.11 2.43 1.89 1.55 1.49  6.36 5.15 4.17 3.36 2.70 2.24 2.06	3.98 4.01 4.32 4.91 5.79 6.99 8.52  3.18 2.83 2.74 2.92 3.38 4.12 5.16 6.51 8.18  3.13 2.42 1.96 1.76 1.82 2.15 2.76 3.65 4.84 6.33  3.85 2.77 1.94 1.37 1.05 0.99 1.20 1.69 2.45 3.49 4.82  3.87 2.67 1.73 1.04 0.61 0.44 0.53 0.90 1.53 2.44 3.63  4.14 2.82 1.77 0.97 0.43 0.15 0.13 0.38 0.89 1.67 2.72  4.62 3.19 2.03 1.14 0.50 0.13 0.00 0.13 0.51 1.15 2.05  5.29 3.75 2.49 1.51 0.81 0.35 0.12 0.12 0.35 0.84 1.60  6.16 4.51 3.15 2.10 1.32 0.80 0.47 0.31 0.39 0.73 1.34  7.27 5.49 4.03 2.88 2.03 1.42 0.98 0.68 0.61 0.81 1.28  6.70 5.12 3.86 2.92 2.20 1.63 1.21 1.00 1.07 1.41  6.41 5.03 3.96 3.11 2.43 1.89 1.55 1.49 1.71  6.36 5.15 4.17 3.36 2.70 2.24 2.06	3.98 4.01 4.32 4.91 5.79 6.99 8.52  3.18 2.83 2.74 2.92 3.38 4.12 5.16 6.51 8.18  3.13 2.42 1.96 1.76 1.82 2.15 2.76 3.65 4.84 6.33 8.13  3.85 2.77 1.94 1.37 1.05 0.99 1.20 1.69 2.45 3.49 4.82 6.45  3.87 2.67 1.73 1.04 0.61 0.44 0.53 0.90 1.53 2.44 3.63 5.09  4.14 2.82 1.77 0.97 0.43 0.15 0.13 0.38 0.89 1.67 2.72 4.03  4.62 3.19 2.03 1.14 0.50 0.13 0.00 0.13 0.51 1.15 2.05 3.22  5.29 3.75 2.49 1.51 0.81 0.35 0.12 0.12 0.35 0.84 1.60 2.62  6.16 4.51 3.15 2.10 1.32 0.80 0.47 0.31 0.39 0.73 1.34 2.23  7.27 5.49 4.03 2.88 2.03 1.42 0.98 0.68 0.61 0.81 1.28 2.03  6.70 5.12 3.86 2.92 2.20 1.63 1.21 1.00 1.07 1.41 2.03  6.41 5.03 3.96 3.11 2.43 1.89 1.55 1.49 1.71	3.98 4.01 4.32 4.91 5.79 6.99 8.52  3.18 2.83 2.74 2.92 3.38 4.12 5.16 6.51 8.18  3.13 2.42 1.96 1.76 1.82 2.15 2.76 3.65 4.84 6.33 8.13  3.85 2.77 1.94 1.37 1.05 0.99 1.20 1.69 2.45 3.49 4.82 6.45 8.38  3.87 2.67 1.73 1.04 0.61 0.44 0.53 0.90 1.53 2.44 3.63 5.09 6.84  4.14 2.82 1.77 0.97 0.43 0.15 0.13 0.38 0.89 1.67 2.72 4.03 5.62  4.62 3.19 2.03 1.14 0.50 0.13 0.00 0.13 0.51 1.15 2.05 3.22 4.66  5.29 3.75 2.49 1.51 0.81 0.35 0.12 0.12 0.35 0.84 1.60 2.62 3.92  6.16 4.51 3.15 2.10 1.32 0.80 0.47 0.31 0.39 0.73 1.34 2.23 3.38  7.27 5.49 4.03 2.88 2.03 1.42 0.98 0.68 0.61 0.81 1.28 2.03 3.06  6.70 5.12 3.86 2.92 2.20 1.63 1.21 1.00 1.07 1.41 2.03  6.41 5.03 3.96 3.11 2.43 1.89 1.55 1.49 1.71

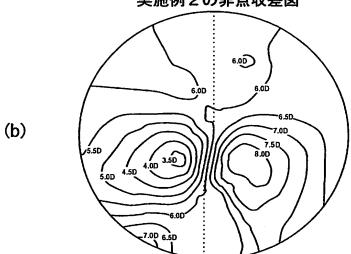


【図6】

# 従来の外面累進、内面トーリックの非点収差図

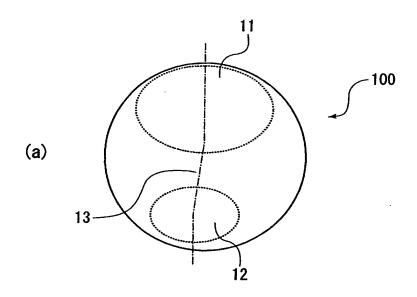


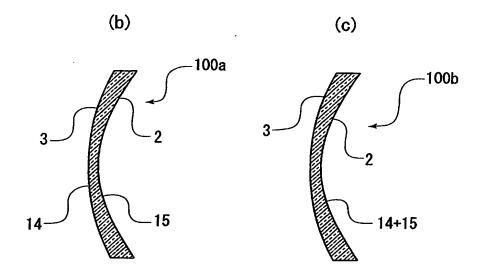
# 実施例2の非点収差図





【図7】







【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 累進屈折面とトーリック面とを合成する新規な合成式を提供することにより、視力補正能力と乱視矯正能力とを同一の屈折面に備える新規な累進多焦点レンズを提供する。

【解決手段】 眼球側の屈折面 2 又は物体側の屈折面 3 を、合成式(1)で示される合成式を用いて、所望の視力補正特性を発揮することのみを目的として設定されたオリジナル累進屈折面 1 4 と、所望の乱視矯正特性を発揮することのみを目的として設定されたオリジナルトーリック面 1 5 とが合成された合成屈折面 1 4 + 1 5 で表される曲面とする。

【選択図】 図1



# 出願人履歴情報

識別番号

[000002369]

1. 変更年月日

1990年 8月20日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都新宿区西新宿2丁目4番1号

氏 名 セイコーエプソン株式会社